# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number: 07

07-156907

(43) Date of publication of application: 20.06.1995

(51)Int.Cl.

B65B 7/28 B29C 65/08 B65B 51/10 // B29L 22:00

(21)Application number : **05-306718** 

(71)Applicant: SUMITOMO BAKELITE CO LTD

(22)Date of filing:

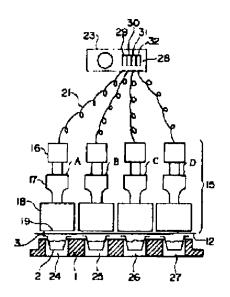
07.12.1993

(72)Inventor: NOGUCHI YASUO

## (54) MULTI-RANGE SEALING MACHINE FOR CONTAINER

## (57)Abstract:

PURPOSE: To remarkably reduce the sealing time of a multi-range sealing machine and increase the productivity, by changing over multi-range ultrasonic actuators in turn by means of a changeover type ultrasonic generator having a changeover means and applying ultrasonic sealing by the drive of the machine with one or ultrasonic generator less than the number of the multi-range sealing machines. CONSTITUTION: Four ultrasonic oscillators 16 of four ultrasonic actuators 15 are connected to a changeover type ultrasonic generator 23, which is provided with an ultrasonic generating device and a changeover device of oscillator, through high frequency cables 21. In the oscillator changing over



function of the changeover type ultrasonic generator 23, a contact-changeover means like a relay is set between four high frequency cables 21 connected to one set of ultrasonic generator and four ultrasonic oscillators. In this actuation system of the contact changeover means, the ultrasonic oscillators 16 as many as the number of multi-range are changed over by turns in the combination of the weld time and the hold time. The weld time is controlled by time, the transferred quantity of phones 18, the energy given to the ultrasonic oscillator 16, etc.

## (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

## 特開平7-156907

(43)公開日 平成7年(1995)6月20日

(51) Int.Cl. <sup>6</sup>		識別記号	庁内整理番号	FΙ			技術表示箇所
B65B 7/	<b>/2</b> 8	C					
B 2 9 C 65/	/08		7639-4F				
B65B 51/	/10	G	0330-3E				
# B 2 9 L 22:	: 00						
				審査請求	未請求	請求項の数3	OL (全 9 頁)
(21)出願番号		特顧平5-306718		(71)出願人	住友ベークライト株式会社		
(22)出顧日		平成5年(1993)12月	(ma) states de	東京都品川区東品川2丁目5番8号			
				(72)発明者			
						ト代田区内辛町: クライト株式会社	1丁目2番2号 住 出内

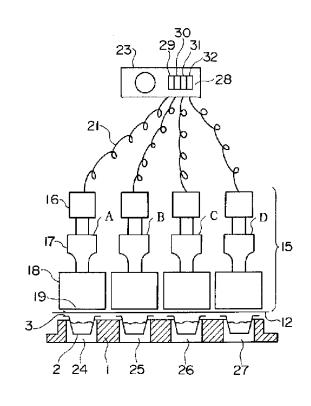
#### (54) 【発明の名称】 容器用多連型シール機

#### (57)【要約】

【目的】 生産性を向上させ、構造が簡単で、低コストである工業的に優れた容器用多連型シール機を提供する。

【構成】 熱可塑性樹脂からなるシール層をフランジ部に有する容器と、熱可塑性樹脂からなるシール層を有する蓋材とを、超音波周波数下における機械的振動により溶着する多連型の超音波方式のシール機において、多連の連数個の超音波アクチェーターを、切替手段を有する切替型超音波発振器にて順次切替操作を行わしめることにより、1台ないしは連数台数未満の超音波発振器にて駆動させ超音波シールする容器用多連型シール機。

【効果】 1台ないしは多連の連数未満の台数の超音波 発振器で全連数の容器を超音波シールでき、しかもウエ ルドタイムを順次切替る方式故、全連数のシール時間を 大幅に短縮できる。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 熱可塑性樹脂からなるシール層をフランジ部に有する容器と、熱可塑性樹脂からなるシール層を有する蓋材とを、超音波周波数下における機械的振動により溶着する多連型の超音波方式のシール機において、多連の連数個の超音波アクチェーターを、切替手段を有する切替型超音波発振器にて順次切替操作を行わしめることにより、1台ないしは連数台数未満の超音波発振器にて駆動させ超音波シールすることを特徴とする容器用多連型シール機。

【請求項2】 初期連目の超音波アクチェーターのウエルドタイム終了直後に次連目の超音波アクチェーターのウエルドタイムを開始させるという順次発振方式にて多連の超音波アクチェーターを駆動させると共に、初期連目の超音波アクチェーターのウエルドタイム終了時点で初期連目の超音波アクチェーターのホールドタイムを開始させ、次連目の超音波アクチェーターのウエルドタイムを開始させ、次連目の超音波アクチェーターのウエルドタイムを開始させるという順次ホールドタイム付与方式であって、最終連目の超音波アクチェーターの前段までにある超音波アクチェーターのホールドタイムの設定時間を、最終連目の超音波アクチェーターのホールドタイムが終了するまで継続させた場合を最長とした時間以内に設定することを特徴とする請求項1記載の容器用多連型シール機。

【請求項3】 切替型超音波発振器の切替手段が、時間 制御、移動量制御又はエネルギー制御もしくは、これら の組合せによる制御方式であることを特徴とする請求項 1又は2記載の容器用多連型シール機。

## 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【産業上の利用分野】本発明はフランジ部を有し、そのシール層が熱可塑性樹脂からなる容器用の多連型シール機に関するものであり、容器と蓋材とを超音波振動により溶着するに際し、多連の超音波アクチェーターを1台ないし複数台の超音波発振器にて制御することにより、生産性を向上させ且つ低コストで提供できる超音波方式の多連型シール機に関するものである。

## [0002]

【従来の技術】従来より熱可塑性樹脂からなるシール層を有する容器と蓋材とを、容器のフランジ部で溶着又は接着する方法としては、ヒートシールにより溶接する方法、接着剤を用いて接着する方法、高周波誘電加熱あるいは誘導加熱にて溶着する方法、超音波振動により溶着する方法等がある。これらの内、接着剤による方法は手間ひまが掛り、硬化時間を要すると共に、接着剤臭が残り、内容物によっては使用できないものが多く、実用上はあまり使用されていない。高周波誘電加熱による方法は高周波誘電加熱により発熱する熱可塑性樹脂が、ポリ塩化ビニール及びポリ塩化ビニリデンのように誘電体損

の大きなものに限定され、また高周波誘導加熱の場合 は、被加熱部が金属類の導電体である場合で、被加熱物 に誘起される渦電流によるオーム損を利用して加熱を行 う故、被加熱物である熱可塑性樹脂に、金属粉を練り込 むとか、金属片を容器に埋設することが必要であり、用 途が限定されてしまう。ヒートシールによる方法は、蓋 材側から熱盤によりフランジ部を加熱する方法であり、 伝熱を応用している故、原理が簡単であり、蓋材のシー ル層と容器フランジ部のシール層とが同材質である限 り、条件設定により確実に溶着できる故、多用されてい る一般的技術である。最近、超音波振動を応用した溶着 方式も各種提案がなされており、このようなものとして は、例えば、特開昭55-29411、特開昭61-6 0402、特開昭63-78、特開平1-99978、 特開平3-111250、特開平3-226405、特 開平3-226407、特開平3-289440、特開 平5-77868、実開昭57-105719、実開昭 60-15825等がある。これらの出願特許及び出願 実用新案は、超音波ホーン処理部形状、容器フランジ部 形状、蓋部形状に関するものであり、シール機の構造、 超音波振動をするアクチェーター、超音波発振器の制御 方式に関するものは、含まれていない。

【0003】次に、最も多用されているヒートシール方 式による充填部を有するシール機及び超音波方式による 充填部を有するシール機の基本的相違点について、図5 及び図6に従って説明する。図5は、ヒートシール方式 の充填シール機の主要構成を示すものである。アルミニ ウム等の金属製バケット1に装填された熱可塑性樹脂か らなる容器2は、フランジ部3を有し、バケット1の容 器受け部4にてフランジ部3が保持される。この状態に て、充填機5に貯溜されている液体内容物6は図示して いないが充填機5の下部に設けられたバルブの開閉によ り適量分、容器3に充填される。バケット1は、図面 上、右方向にチェーン等の駆動装置により第1シール盤 7、第2シール盤8、冷却シール盤9、トリミング装置 10の順番で間歇的に駆動する。蓋材供給リール11か ら予め繰り出された熱可塑性樹脂製でシート状の蓋材1 2は、第1シール盤7、第2シール盤8、冷却シール盤 9及びトリミング装置10を経て、スクラップ巻取りリ ール13に巻き取られる。容器2の最外層であるシール 層と、蓋材12の図面上下側、即ち容器側の蓋材12の シール層とは、同種材質である。第1シール盤7及び第 2シール盤8は、アルミニウム、鋼、ステンレス鋼等の 金属製であり、各々カートリッジヒーター等の加熱手段 及び温度調節器等の温度調節手段にて、ヒートシールが 可能な適正温度に制御されている。バケット1が第1シ ール盤7の直下に移動してきた時点で、バケット1は停 止し、第1シール盤7が図示していないが、エアーシリ ンダー、機械的カム等の駆動手段にて下降し、蓋材12 と容器2のフランジ部3とをバケット1の容器受け部4

と第1シール蓋7のシール盤先端部14にて圧接加熱する。この結果、蓋材12のシール層と容器2のフランジ部3のシール層が溶けて溶着され、第1シール盤7は上昇し、同時にバケット1が図面上右へ駆動し、第2シール盤8の直下で停止する。第2シール盤8が第1シール盤7と同様の駆動手段にて下降し、第1シール盤7にて1次シールされた蓋材とフランジ部をもう1度ヒートシールし、シール状態を強固にする。第1シール盤7でのヒートシールを1次シールと称するのに対し、第2シール盤8でのヒートシールを2次シールと称する。

【0004】2次シールが終了すると第2シール盤8が 上昇し、バケット1は冷却シール盤9の直下迄移動し停 止する。冷却シール盤9には図示していないが、冷却水 等による冷却手段が構じられており、通常は室温以下に 冷却されている。冷却シール盤9は、第1シール盤7と 同様の駆動手段にて下降圧接し、ヒートシールされたフ ランジ部3を冷却する。この冷却により、1次シール、 2次シールにより溶着し、まだ熱を有するフランジ部3 は冷却固化する。冷却が終了すると、冷却シール盤9は 上昇し、同時にバケット1は図面上右へ移動し、トリミ ング装置10の直下で停止する。トリミング装置10は その下端面に刃を有し、その形状寸法は、容器2のフラ ンジ形状より若干大きめの形状寸法でありトリミング装 置10は第1シール盤7と同様の駆動手段にて下降し、 蓋材12から、ヒートシールされた容器2を切離す。切 離し後トリミング装置10は上昇し、バケット1は図面 上右下方向に移動し、ヒートシールされた容器は適宜な 方法によりバケット1から取り出され、充填シール操作 が終了し、製品14となる。蓋材12は、1次シールさ れた後は、バケット1の図面上右方向への移動により、 蓋材供給リールから間歇的に引き出され、トリミング装 置10によって製品14から切り離された後は、スリッ プモーターによってバケット1の動きに対応して巻取り 動作を行い、スクラップ巻取りリール13に巻き取られ る。1次シール及び2次シールに要するシール時間は、 容器2及び蓋材12の材質、蓋材12の厚みによって左 右されるが、通常は、1.5秒程度必要である。また、 充填機5による液体内容物6の充填に要する時間は、液 体内容物6の粘度及び容器2の容量によって異なるが、 通常は1次シール又は2次シールを行っている時間内に て充填を終了させる。第1シール盤7、第2シール盤 8、冷却シール盤9及びトリミング装置の上下移動に要 する時間の内、最も時間を要する上下移動時間と、バケ ット1の移動時間及び前述のヒートシール時間を合計し たものが、充填シール処理時間であり、通常は合計3秒 程度掛かるので20ショット/分が最大処理速度とな る。図5は充填シール機を側面から見た図であるが、バ ケット1は1連で行うことは少なく、通常は3~6連標 準的には4連であるので、充填シールできる容器の個数 は80ケ/分が4連の場合の最大処理個数である。

【0005】次に図6は、超音波方式の充填シール機の 主要構成を示すものである。液体内容物6、充填機5、 容器2及び容器2のフランジ部3は、図5にて説明した 充填部と同じ構成でよい。また、トリミング装置10、 蓋材12及び蓋材供給リール11、スクラップ巻取りリ ール13も図5で説明した構成と同じでよい。充填機5 によって、液体内容物6を充填した容器2は超音波アク チェーター15の直下に移動し停止する。超音波アクチ ェーター15は超音波振動子16、ブースター17、ホ ーン18から構成され、超音波振動子16とブースター 17との接続、ブースター17とホーン18との接続は 通常ネジを用いる。超音波振動子16は図示していない が、超音波発振器からの高周波電力を機械的エネルギー である振動に変換するコンバーターであり、振動方向 は、図面上縦方向の振幅が大きく取れるよう製作されて おり、その周波数は超音波発振器から供給される高周波 電力の周波数に等しく共振する。ブースター17は超音 波振動子16で発生させて縦方向の振幅を拡大するもの であり、ブースター17の上端面の断面積と下端面の断 面積の比に比例して拡大される。ホーン18は本目的用 途である超音波シールを成すための工具的役割を成すも のであり、ホーン18の下端面が作業端19となる。作 業端19はブースター17の超音波周波数下における振 動数にて超音波振動し、その振幅はブースター17の下 端面の振幅で、ホーン18の上端面が振動し、ホーン1 8の上端面と作業端19である下端面の断面積比に比例 して拡大されるが、図6に示すホーン18の場合は断面 積比が1であるので、ブースター17の下端面の振幅と

【0006】バケット1がホーン18の直下で停止する と、超音波アクチェーター15全体が図示していないが エアーシリンダー、機械的カム等の駆動手段にて下降 し、蓋材12と容器2のフランジ部3とを、バケット1 の容器受け部4とホーン18の作業端19にて圧接され る。ホーン18の超音波振動の開始、タイミングはアク チェータ15が下降する途中、或いは圧接直後のどちら でもよいが、下降途中で発振を開始させる方が超音波発 振器に無理が掛からず、スムーズな発振開始ができる。 ホーン18が超音波周波数下の高速振動にて、蓋材12 と、容器2のフランジ部3に圧接するため、蓋材12の シール層と、フランジ部3のシール層が摩擦し、分子発 熱にて溶融し接着される。この超音波発振時間をウエル ドタイムと称するが、ウエルドタイムの適切な設定及び 圧接圧力の適切なる設定により、溶着が分子発熱故、強 固な溶着が可能となり、図5にて前述した第2シール盤 8による2次シールを不要とならしめる。このウエルド タイムのタイムアップにより、超音波振動が停止する が、圧接のみのホールドタイムを適切なる時間、設定す ることにより、図5で前述した冷却シール盤9の役割を 付与でき、冷却シール盤が不要となる。ホールドタイム

がタイムアップ後、超音波アクチェーター15は上昇し、バケット1はトリミング装置10にて蓋材12から超音波シールされた容器2を切離し製品14となる。トリミングされた蓋材12は、スクラップ巻取りリール13に巻き取られる。上述の通り、ヒートシール方式の充填シール機に対し、超音波方式の充填シール機は2次シール及び冷却シールの工程が不要となる点は優れているが、工業的に実用下の段階には至っていない。その主たる理由について、従来の超音波方式の充填シール機を、図7に従い更に詳述する。

【0007】図7は図6の超音波アクチェーター15、 充填済み容器2を搭載したバケット1及び蓋材12から 構成される超音波シール部を図6の図面上左方向から見 た図であり、バケットの連数が4連の場合を示すもので ある。バケット1はアルミニウム等の金属製の板に容器 2のフランジ部3の付け根下の外径寸法、即ち首下寸法 より若干大きめの孔を4ケ削孔したものであり、バケッ ト1の水平方向の駆動は、図示していながチェーン等の 駆動手段にチェーン取付部20を接続して行う。液体内 容物6を充填済みのそれぞれの容器2の真上に超音波ア クチェーター15を設置する。超音波アクチェーター1 5は図6で詳述した通り超音波振動子16、ブースター 17、ホーン18から構成されており、それぞれの超音 波振動子16は、高周波ケーブル21にてそれぞれの超 音波発振器22に接続されている。従って、図7に示す 4連のバケットの場合、4ケの超音波アクチェーター1 5に対し、4台の超音波発振器22が必要となる。蓋材 12は、ホーン18と容器2のフランジ部3との間に図 6で詳述した方法にて供給されており、液体内容物6を 充填済みの容器2を4ケ搭載したバケット1が超音波ア クチェーター15の真下に移動してきて停止した時点で 4ケの超音波アクチェーターが同時に下降し、4台の超 音波発振器22から供給される高周波電力により、ホー ン18が超音波振動し、容器2のフランジ部3と蓋材1 2とを圧接しながら超音波シールを行う。以上、上述し た従来の超音波方式のシール機の場合、バケットの連 数、即ち、超音波アクチェーターの数だけ超音波発振器 が必要である。超音波シールに必要な超音波発振器の所 要出力は、超音波シールする容器2のフランジ部の面積 に依存するが、ごく標準的な容器であるフランジ内寸6  $5mm\phi$ 、フランジ外寸 $75mm\phi$ の場合で、超音波振 動子16が電気的エネルギーを振動である機械的エネル ギーへの変換効率が95%前後と優れた電歪型振動子の 場合で2~3kw必要であり、このエネルギー変換効率 が50%前後の磁歪型振動子の場合には、4~6kwも 必要となってくる。2kw以上にもなる超音波発振器は 高価であり、ヒートシール方式の温度調節器の50~1 50倍の価格に相当し、超音波発振器の価格総額だけ で、多連型のヒートシール方式のシール機1台分の価格 に匹敵する程であり未だ商業ベースで、超音波方式の多

連型のシール機が実用化されていない最大の理由であった。

#### [0008]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、従来の熱可 塑性樹脂からなるシール層を有する容器の超音波方式の 多連型シール機が、多連の連数台数分の超音波発振器が 必要であったがために工業的には実用化が困難であった という問題点を解決するために、種々の検討の結果なさ れたものであり、その目的とするところは、構造が簡単 で、低コスト且つ生産性にも優れた超音波方式の多連型 シール機を提供するにある。

#### [0009]

【課題を解決するための手段】本発明は、熱可塑性樹脂 からなるシール層を有する容器と、熱可塑性樹脂からな るシール層を有する蓋材とを、超音波周波数下に於ける 機械的振動により、溶着する多連型の超音波方式のシー ル機において、多連の連数個の超音波アクチェーターを アクチェーター切替装置にて順次切替操作を行わしめる ことにより、1台ないしは多連の連数台数未満の超音波 発振器にて駆動させる事を第1の特徴とし、また、この 切換操作において、第1連目の超音波アクチェーターの ウエルドタイム終了時点で第2連目の超音波アクチェー ターのウエルドタイムを開始させるという順次発振方式 にて多連の超音波アクチェーターを駆動させると共に、 第1連目の超音波アクチェーターのウエルドタイム終了 時点で第1連目の超音波アクチェーターのホールドタイ ムを開始させ、第2連目の超音波アクチェーターのウエ ルドタイム終了直後に第2連目の超音波アクチェーター のホールドタイムを開始させるという逐次ホールドタイ ム付与方式にて、多連の超音波アクチェーターのホール ドタイムを制御することを第2番目の特徴とする多連型 の超音波方式のシール機である。

【0010】以下、本発明の実施例を図面に基づき詳述 する。図1は本発明に基づく超音波方式のシール機の超 音波シール部を示すものであり、バケット連数が4連の 場合の一実施例である。バケット1は従来方式と同材 質、同形状である。容器2はそのフランジ部3の表面で あるシール層が熱可塑性樹脂であればよく、単層シー ト、多層シートから成形されたもの、紙、金属等の容器 に熱可塑性樹脂をコーティング等の方法によりコート、 接着等適宜の方法にてシール層を構成したものであれ ば、材質、形状、構成は問わない。蓋材12は容器2の フランジ部3のシール層と同材質の熱可塑性樹脂からな るシール層を図面上蓋材12の下側に有するものが望ま しく、蓋材12は単層フィルム、多層フィルムのどちら でもよく、またアルミ等の金属或いは紙等、フィルム形 状をとれるものであれば材質は問わず、これらのフィル ムに熱可塑性樹脂をコーティング等の方法によりコー ト、接着等適宜の方法にてシール層を構成したものであ ればよい。

【 0 0 1 1 】 超音波アクチェーター 1 5 は、超音波振動 子16、ブースター17、ホーン18から基本的には構 成されるが、ホーン18の作業端19の振動振幅が超音 波シールを行うに適切なる値がとれるのであるならば、 ブースター17無しで、超音波振動子16をホーン18 に直結してもよい。超音波振動子16は電歪型振動子、 磁歪型振動子のどちらでもよいが、電気的エネルギーの 機械的エネルギーへの変換効率に優れる電歪型振動子が 望ましい。超音波周波数は10~100kHz、望まし くは15~40kHzがよい。ブースター17の材質 は、アルミニウム、合金、鋼或いはチタン合金が望まし いが、超音波周波数下の高速振動に最も靱性が強く耐久 性に優れるチタン合金、例えばその組成が6%アルミニ ウム、4%バナジウム、90%チタンからなるものが更 に望ましい。ブースター17の振幅拡大率は、チタン合 金の場合、1.2~4倍望ましくは、1.5~2.5倍 程度に設計するのが応力集中によるクラックの発生を押 さえられるので適切である。ホーン18の材質はデュラ ルミン等の高張力アルミニウム合金、チタン合金等が靭 性が高く望ましい。形状的にはホーン18に振幅拡大を 設けてもよいが、原則的にはブースター17で振幅拡大 を行い、ホーン18の振幅拡大率は1前後にするのが作 業を行うホーン18に無理が掛からず望ましい。ホーン 18の作業端19の振幅は10~100 μm、望ましく は30~80μmがよい。また、超音波出力は電歪型振 動子を用いた場合、0.5~4kw、望ましくは1.5 3kwが本目的には適しいてる。

【0012】4ケの超音波アクチェーター15の4ケの 各超音波振動子16は、それぞれ高周波ケーブル21に て超音波発振機能が1台であり、振動子切替え機能を有 する本発明による切替型超音波発振器23に接続する。 切替型超音波発振器23は、従来の多連型超音波シール 機の場合、連数だけの数の超音波発振器が必要であった ものを本実施例では1台の超音波発振器で済ませること ができる機能を有するものであり、その振動子切替え機 能とは、1台の超音波発振器と4ケの超音波振動子16 に接続されている4本の高周波ケーブル21間にリレー 等の接点切替え手段をおき、この接点切替え手段の作動 方式は、ウエルドタイムとホールドタイムの組合せを連 数の数だけの超音波振動子16を順次切替えるが、これ らの内、ウエルドタイム即ち超音波発振する時間の制御 は、限時タイマーによる時間制御、ホーン18の移動量 制御、或いは超音波振動子16に付与された電力量を計 測制御するエネルギー制御等どの方式でもよい。

【0013】まず、本発明による時間制御方式について図1に従い詳しく説明する。容器2を搭載したバケット1が超音波アクチェーター15の直下に来た時点で移動を停止し、4連の超音波アクチェーター15の内第1番目の超音波アクチェーターAが下降を開始し、図示してないが光電センサー、近接センサー、超音波センサー、

変位センサー等の位置検出センサーにより、超音波アク チェーターAの下降途中にて超音波発振を開始させるた めのトリガー信号とし、このトリガー信号にて切替型超 音波発振器23を発振させ超音波アクチェーターAの超 音波振動を開始させ、超音波アクチェーターAの直下に ある第1バケット24の容器2のフランジ部3と蓋材1 2とを圧接しながら超音波シールする。この超音波発振 時間であるウエルドタイムの時間は切替型超音波発振器 23に内蔵した4個の限時タイマーからなる切替手段2 8の内の第1限時タイマー29に予め設定した時間長さ だけ発振する。第1限時タイマー29がタイムアップす ると、切替型超音波発振器23は超音波発振を停止する と共に超音波アクチェーターBが下降を開始し、図示し ていないが、超音波アクチェーターB用の位置検出セン サーにより、トリガーを掛け、切替型超音波発振器23 を発振させ、超音波アクチェーターAの場合と同様にバ ケット25の容器と蓋材12とを第2限時タイマー30 にて設定した時間長さにて超音波シールする。第2限時 タイマー30がタイムアップすると、切替型超音波発振 器23停止、超音波アクチェーターC下降と、同様の動 作にてバケット26の容器と蓋材12を限時タイマー3 1の時間長さだけ超音波シール、また同様に超音波アク チェーターD、限時タイマー32が作動してバケット2 7の容器と蓋材12を超音波シールする。一方、超音シ ール後の冷却時間であるホールドタイムは図示していな いが、切替型超音波発振器23に内蔵したホールド用限 時タイマーにて設定する。超音波アクチェーター1個分 のウエルドタイム長さよりもホールドタイムが短く設定 できる場合は、ホールド用限時タイマーは1個でよく逆 に長く必要な場合は、超音波アクチェーター15の連 数、図1に示す実施例の場合は、4個必要となるが、通 常の容器、蓋材の場合はウエルドタイムよりもホールド タイムを短く設定できるので1個でよく、その作動を図 1に基づき設定する。

【0014】上述の超音波アクチェーターAのウエルド タイムがタイムアップした時点で、前述の通り、超音波 アクチェーターAは超音波振動を停止し同時にホールド 用限時タイマーが作動する。このホールド用限時タイマ ーの設定時間中は、超音波アクチェーターAは既に蓋材 12を容器2のフランジ部3に超音波シールした状態で そのまま圧接し、ホーン18及びバケット1側へシール した際の熱を伝熱にて奪い冷却し、シールを強固な状態 にする。以降、超音波アクチェーターB、C、Dの順で 超音波アクチェーターAと同様に、それぞれのウエルド タイムがタイムアップした時点でホールド用限時タイマ 一が順次作動しホールドタイムを付与する。それぞれの ホールドタイムが終了した時点でそれぞれの超音波アク チェーターは上昇し、超音波アクチェーターDが上昇す ると同時にバケット1は移動し、次のバケットが入って くる。尚、上述の実施例で、切換手段28及びホールド

用限時タイマーを切替型超音波発振器23に内蔵した実施例で説明したが、これらを超音波発振器とは別置きにして、信号ケーブル類で接続してもよい。また、超音波アクチェーターA,B,Cのホールドタイムが終了する迄の時間以内で雑続させてもよい。

【0015】次に、本発明による移動量制御方式の実施 例について図1に基づき説明する。超音波アクチェータ -15が上死点から超音波シールを完了させるまでの移 動距離、超音波アクチェーター15が下降を始め前述の トリガーが働く位置から超音波シールを完了させるまで の移動距離又はホーン18の作業端19が蓋材12及び 容器2のフランジ部3を圧接し始め、予め設定したトリ ガー圧接力に到達した位置から超音波シールを完了させ るまでの移動距離の3種の移動量によって超音波発振時 間を制御する方式である。これら3種の移動距離の測定 は、LED変位センサー、レーザ変位計、超音波変位セ ンサー、リニア近接センサー等の変位センサー、レーザ マイクロマイクロメータ、光電センサー、ビデオメジャ ー、リニアーエンコーダ等の測長センサー等の移動量測 定手段によればよくこれらの内、構造が簡単で且つ精度 に優れるリニアーエンコーダーによる方法が最も望まし い。また、上述の3種の移動量制御方式の内、最も制御 精度が出るのは、第3番目の方式であり、この方式の実 施例を更に詳しく説明する。この方式に使用するトリガ 一圧接力の測定は、図示していないが超音波アクチェー ター15を下降させるエアシリンダー又は機械的カム等 の駆動手段と、この駆動手段と超音波アクチェーター1 5との接続部との間に設置したロードセルにて測定す る。トリガー圧接力が予め設定した圧接力に到達した下 降位置でのトリガー信号で切替型超音波発振器23を発 振させ、超音波アクチェーターAは超音波振動し、蓋材 12及び容器2のフランジ部3を超音波シールしながら 更に下降する。上述のトリガーが働いた位置から測長し た移動距離が、予め設定した移動距離に到達した時点で 超音波発振、即ちウエルドタイムの工程を終了させると 同時に超音波アクチェーターBの下降を開始させ、超音 波アクチェーターAと全く同様の方法にて、移動量制御 方式による超音波シールを行い、逐次、同様の方法にて 超音波アクチェーターC, Dを制御する。この間ホール ドタイムは、超音波アクチェーターA, B, C及びDの それぞれのウエルドタイムが終了した時点で切替型超音 波発振器23に内蔵もしくは外置きした限時タイマーに て設定した時間で制御を行う。

【0016】次に、本発明によるエネルギー制御方式の 実施例について、図1に基づき説明する。本発明にいう エネルギーとは、切替型超音波発振器23が超音波アク チェーターA、B、C、Dをそれぞれ超音波振動させ、 蓋材12と容器2のフランジ部3を超音波シールするに 要する超音波アクチェーター毎の切替型超音波発振器2

3の電力をウエルドタイムの時間幅で積分した、いわゆ る電力量を意味する。超音波アクチェーター15が超音 波発振を開始する位置は、前述の時間制御方式及び移動 量制御方式でそれぞれ説明したどの方式を用いてもよい が、時間制御方式で説明した位置検出センサーによる方 法が簡便で且つ精度が比較的良いので、これを実施例と して以下説明する。内容物を充填済みの容器2を搭載し たバケット1が超音波アクチェーター15の直下に移 動、停止した時点で超音波アクチェーターAが下降を開 始し、位置検出センサーにより、超音波アクチェーター Aの下降途中にて超音波発振を開始させるためのトリガ ー信号とし、このトリガー信号にて切替型超音波発振器 23を発振させ、超音波アクチェーターAの超音波振動 を開始させ、超音波アクチェーターAの直下にある蓋材 12と容器2のフランジ部3とを圧接しながら超音波シ ールする。トリガー信号にての発振開始から、超音波シ ールしている間の切替型超音波発振器23の電力量が予 め設定した電力量に到達した時点で、超音波発振、即ち ウエルドタイムの工程を終了させると同時に超音波アク チェーターBの下降を開始させ、超音波アクチェーター Aと同様の方法にてエネルギー制御方式による超音波シ ールを行い、順次同様の方法にて超音波アクチェーター C, Dを制御する。この間ホールドタイムは、超音波ア クチェーターA, B, C及びDのそれぞれのウエルドタ イムが終了した時点で切替型超音波発振器23に内蔵も しくは外置きした限時タイマーにて設定した時間で制御 を行う。

【0017】以上、本発明による時間制御、移動量制御 及びエネルギー制御の各方式による超音波発振制御方式 を詳述したが、これらいずれの方式でも、超音波アクチ ェーターが下降を開始する時点を、超音波発振開始時点 としてもよい。また、時間制御と移動量制御の組合せ、 時間制御とエネルギー制御の組合せ、移動量制御とエネ ルギー制御の組合せ、時間制御、移動量制御及びエネル ギー制御の組合せであってもよく、これら組合せの場合 は一番早く到達した制御方式でそれぞれの超音波発振が 制御される方式であればよい。図2、図3及び図4は本 発明による切替型超音波発振器を用いた4連型シール機 のタイムチャートであり、標準切替方式と改良切替方式 とを比較して表したものであって、超音波アクチェータ ーが下降を開始する直後をウエルドタイム開始点とした 場合を実施例として示すものである。図中WTはウエル ドタイム、HTはホールドタイム、 1から 4は4連型シ ール機の初期連目である第1連から最終連目である第4 連をそれぞれ示すものであり、以下ウエルドタイムはW T、ホールドタイムはHT、第1連は、第4連はと それぞれ記す。また、前述の通り本発明による超音波発 振の制御方式は、時間制御、移動量制御、エネルギー制 御及びこれらの組合せによる制御のいずれであってもタ イムチャート上は同じである。

【0018】図2はHTがWTよりも短く約半分の設定時間を示すタイムチャートであり、上段のAが標準切替方式、下段のBが改良切替方式である。標準切替方式であるAの場合、初期連目のWTが終了した時点でHTが開始、HTが終了した時点で次連目であるWTが開始と順次WTとHTが連続した制御方式故、4連全てが終了するのに時間を要する。改良切替方式であるBの場合、WTが終了した時点でWT及びHTが同時に開始し、HTはWTの時間内で終了し、WTが終了した時点でWT及びHTが同時に開始、以下同様の切替方式にて進み、WTが終了した時点でHTが開始し、設定のHTの時間経過後4連全てが終了し、次のバケットが入ってくるという方式をとる故、標準切替方式であるAのWTとHTの時間和分を短くできる。

【0019】図3のC, Dは、HTがWTとほぼ同じ設

定時間の場合を示すタイムチャートであり、上段Cが標 準切替方式、下段Dが改良切替方式である。このタイム チャートから明らかなように、改良切替方式であるD は、標準切替方式CのHT、WT、HTの時間和 分を短くでき、更にHTをWTより長く設定しなければ ならない場合には、更に短縮でき、標準切替方式の半分 以下の時間で4連全てを終了させることもできる。図3 Eは、改良切替方式の別の実施態様であり、最終の超音 波アクチェーターの前段までにある超音波アクチェータ ーのホールドタイムの設定時間を、最終の超音波アクチ ェーターのホールドタイムが終了するまで継続させた場 合を最長とした時間以内に設定するものであり、WT の終了時点でWT、HTが同時に開始、WTが終 了時点でWT、HTが同時に開始、以下同様の切替 方式にて進み、WTが終了した時点でHTが開始 し、設定のHTの設定時間終了迄、前段のHT、H T、HTを継続させておく方式である。HT、H T、HTは、HTが終了する依然にタイムアップ させてもよい。この方式をとっても、4連全てを終了さ せるに要する時間は、改良切替方式Dと同じである。 【0020】図4は、4連のシール機の2連づつを組に しそれぞれ1台、計2台の切替型超音波発振器で超音波 シールする実施例であり、と、とをそれぞれ組 とし、HTがWTとほぼ同じ設定時間の場合を示すタイ ムチャートであり、上段Fが標準切替方式、下段Gが改 良切替方式である。標準切替方式Fの場合、2台の切替 型超音波発振器の共に初期連目であるWTとWTが 同時に超音波発振を開始し、WTとWTが終了した 時点でHT、HTが開始、HT、HTが終了し た時点で共に次連目であり、且つ最終連目であるWT 、WTが開始、WT、WTが終了した時点でH T、HTが開始し、設定時間終了にて、4連分が終 了し、次のバケットが入ってくるが、改良切替方式Gの 場合、WT、WTが終了した時点で、WT、HT

及びWT、HTが同時に開始し、HTとHT は、WTとWTの時間内にて終了し、WT、WT が終了した時点で、HT、HTが開始し、設定時 間終了にて、4連分全てが終了し、次のバケットと入っ てくるが、標準切替方式FのHT1回分の時間を短くで きる。また、HTがWTより長く設定しなければならな い場合には、更に短縮が可能となる。容器フランジ部の シール層及び蓋材のシール層がポリエチレンの場合、前 述のヒートシール方式の場合シール時間は、1.5秒の 2回シールが必要であったが、本発明の切替型超音波発 振器2kw出力で、図2Bの制御方式の場合、WT0. 2秒×4+HT0.1秒=0.9秒、図4Gの制御方式 の場合、WTO. 2秒×2+HTO. 2秒=0.6秒と ヒートシールに比し大幅なシール時間の短縮となり、生 産性の向上が図れる。以上、4連の場合を例とし、本発 明の標準切替方式及び改良切替方式をタイムチャートで 説明したが、改良切替方式は、2連以上の多連であれ ば、標準切替方式に比し時間短縮効果を発揮し、連数が 多くなる程、その効果も増大する。

#### [0021]

【発明の効果】本発明による切替型超音波発振器を用いた容器用の多連シール機は、従来の超音波方式のシール機に比し、1台ないしは多連の連数未満の台数の超音波発振器で全連数の容器を超音波シールでき、しかもウエルドタイムを順次切替る方式故、全連数のシール時間を大幅に短縮でき、従来のヒートシールにも勝る生産性の向上を図れると共に、構造が簡単で低コストにて超音波シール機を提供でき、工業的に極めて優れた発明である。

### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明による切替型超音波発振器を用いた4連の超音波方式のシール機のシール部である。

【図2】本発明による切替型超音波発振器を用いた4連型シール機のタイムチャートである。

【図3】本発明による切替型超音波発振器を用いた4連型シール機のタイムチャートである。

【図4】本発明による切替型超音波発振器を用いた4連型シール機のタイムチャートである。

【図5】ヒートシール方式のシール機の構成図である。

【図6】超音波方式のシール機の構成図である。

【図7】従来の超音波方式の4連型シール機のシール部である。

## 【符号の説明】

1:金属製バケット2:容器3:フランジ部4:容器受け部

5: 充填機 6: 液体内容物 7: 第1シール盤 8: 第2シール盤

9: 冷却シール盤 10: トリミング装置 11: 蓋材供給リール

12:蓋材 13:スクラップ巻取りリール 1

#### 4:製品

15:超音波アクチェーター 16:超音波振動子

17:ブースター

18:ホーン 19:作業端 20:チェーン取付

21: 高周波ケーブル 22: 超音波発振器 23:

【図1】

#### 切替型超音波発振器

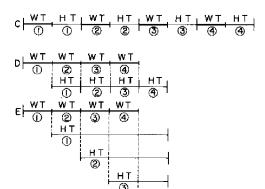
24、25、26、27:バケット 28:切替手段 29:第1限時タイマー 30:第2限時タイマー

31: 限時タイマー

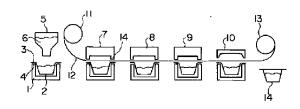
32:限時タイマー

【図2】

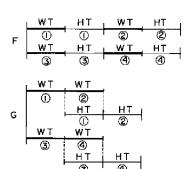
【図3】



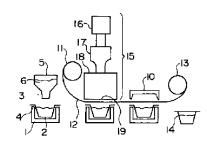
【図5】



【図4】



【図6】



【図7】

